# (19)日本国特許庁 (JP) (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

# 特開平5-220346

(43)公開日 平成5年(1993)8月31日

(51)Int.Cl. <sup>5</sup>	識別記号	庁内整理番号	FΙ		技術表示箇所
B 0 1 D 53/36	G	9042-4D			
B 0 1 J 23/26	Α	8017-4G			
23/34	Α	8017-4G			
23/42	Α	8017-4G			
23/44	Α	8017-4G			
			審査請求 ラ	未請求	請求項の数 2(全 10 頁) 最終頁に続く
(21)出願番号	特顧平4-239397		(71)出	願人	000003078
					株式会社東芝
(22)出願日	平成4年(1992)9月	8 ⊟			神奈川県川崎市幸区堀川町72番地
			(72)発	明者	石橋 充
(31)優先権主張番号	特願平3-334869				神奈川県川崎市幸区小向東芝町1 株式会
(32)優先日	平 3 (1991)12月18日				社東芝総合研究所内
(33)優先権主張国	日本(JP)		(72)発	明者	島田 秀樹
					神奈川県川崎市幸区小向東芝町 1 株式会
					社東芝総合研究所内
			(72)発	明者	早田 輝信
					神奈川県川崎市幸区小向東芝町 1 株式会
					社東芝総合研究所内
			(74)代	理人	弁理士 三好 秀和 (外1名)

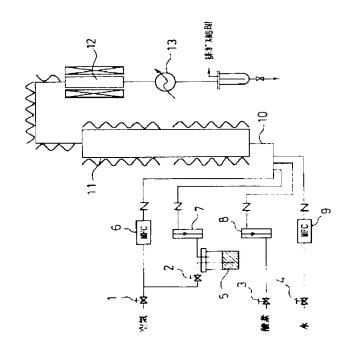
## (54)【発明の名称】 有機系ハロゲン化合物の分解方法

#### (57)【要約】

【目的】 有機系ハロゲン化合物を効率的に分解し、無 害化し得る有機系ハロゲン化合物の分解方法を提供する ことを目的とする。

【構成】 ガス化した有機系ハロゲン化合物を空気雰囲 気下にて、水蒸気を添加し、固体酸触媒で分解する。

【効果】 有機系ハロゲン化合物の分解効率が向上す る。



## 【特許請求の範囲】

【請求項1】 ガス化した有機系パロゲン化合物を空気 雰囲気下にて水蒸気を添加し、固体酸触媒で分解することを特徴とする有機系パロゲン化合物の分解方法

【請求項2】 活性成分と多れ質担体から構成される分解触媒を用いて液相の有機系へロゲン化合物を分解する方法において、前記活性成分は自全、ハラジウム、銅、マンガン、エッケル、ロバルト、クロムのうちかなくとも1種以上であり、前記担体は活性炭であることを特徴とする有機系へロゲン化合物の分解方法。

#### 【発明の詳細な説明】

#### [0001]

【廃業上の利用分野】 お発明は、コンオン、主サクロロコ チンコ、 PCB等の有機系へのゲン化合物を分解して 無害化する有機系へのゲン化合物の分解方法に関する。

#### [00002]

【逆主の技術】近年、化学工業の分野で有機系パロゲン 化合物が広ぐ使用されるようになり、これに伴なって、 塩素化物であるトリクロロエチレンやPCBの毒性が明 らかになってきた。また、ファ素化合物であるフンサン 20 は、人体には無害であるが、オブン層を破壊し、地球環 境を悪化させることが明らかになってきた。

【0003】そこで、有機系へロゲン化合物の分解無害化方法が種々検討されており、従生より、カス化した有機系へロゲン化合物の分解方法として高温燃焼法、触媒燃焼法、水素化分解法、電子線分解法、サモリウス分解法、及び光触媒分解法等の研究が進められている。このうち、高温燃焼法は分解効本が低く多大なエネルギーの供給を必要とするため、装置が大きくなり運転コストが大きしたるという欠点がある。また、触媒燃焼法は高温 30燃焼法にくらい、分解効率も高く必要ニネルギーも少なってすむため経済性は高いが、分解生成時に発生するへロゲン化物により無媒が急速にあ化するという問題点が解決されていない

【0004】水素化分解法は高温煙焼法と同様分解助する低く必要とするニネルキーも大きい。また発生するニロゲン化合物により装置が腐食する危険性も他の方法よりも大きいという欠点がある。電子操分解法は分解助率が最も低くこの方法だけでは完全に分解することは困難である。ナーリウム分解法は分解助さは高いかナモリウ 40ム取扱い上の安全対策が大型化してしまうという欠点がある。

【0005】一方、有機至ハロゲに化合物を溶相で分解 する方法としては、逆来より触媒法、電子線法、ナモリ ウム分解法等の開発が進められている。このうち、触媒 法は操作も簡単で必要ニネルキーもいなでですわため経 済性は高いが、溶相の酸素濃度が低いため分解能が低 く、さらに、分解生成時に発生する。ロザン化合物により触媒が急速にあ化する問題点がある。紫外線などを利 用する電子線分解法も分解能は低しこの方法だけでは完 50 全に分解することは困難であり、装置が大型化する欠点 がある。また発生するいけが少化合物により装置が腐食 する危険性も他の方法よりたぎい。ナードウム分解法は 分解能は高いがナーリウムを多量に消耗するため経済性 こ欠けるとともに、取扱い上の安全対策が大型化する欠 点がある。

#### [0006]

【を明が解決しようとする課題】このように、逆来における有機系へログン化合物の分解無害化力法では、気相においても確立の問題があり、まだ実用投路まで完成した技術は存在しない。そこで、有効な有機系へログン化合物の分解方法の開発が望まれていた。

【0007】この発明はこのような従来の課題を解決するためになされたもので、その目的とするところは、有機系へログン化合物を効率良く分解・無害化し得る有機系へログン化合物の分解方法を提供することにある。

#### [0008]

【課題を解決するための手段】上記目的を達成するため、本願第1の発明は、ガス化した有機系パロゲン化合物を管気等囲気下にで水差気を添加し、固体酸触媒で分解することが特徴である。

【0009】また、本願第2の発明は、活性成分と多孔質担体から構成される分解触媒を用いて液相の有機系へロゲン化合物を分解する方法において、前記活性成分は白金、バランウム、銅、マンガン、エッケル、ロハルー、クロムのうちかなくとも1種以上であり、前記担体は活性度であることを特徴とする。

#### [0010]

【実施例】以下、水発明の第1 実施例を説明する。発明者もは水解第1の発明に関し、ガス化された有機系へロゲン化合物の分解方法の中で最も助率向上が期待できる触媒法に同いて鋭意研究を重ね、水素化分解と酸化分解を組み合わせた方法に同いて検討した結果、カス化した有機系のロゲン化合物を空気雰囲気下で水蒸気を添加し固体触媒で分解することを確認するに致った。以下、これを具体的に説明する。

【0011】酸化分解のためには、酸素が必要であり、そのなけ有機系パロケン化合物を完全に酸化する分だけ必要である。これは、空気雰囲気下で良い。また、酸素量が多しなると副生成物ができ易しなる傾向があるか、空気では問題とならない。

【0012】また、水本化分解のために水蒸気が必要であり、その量は、有機そのログン化合物のハログ、を定 主に水素化するために必要な水素量の0.5倍~5倍程 度である。この量は有機系のログ、化合物の種類や処理 温度等により変化する。

【0013】 小素量がよなしなると、活性が低半すると ともに、生成らけがいによる被毒のため触媒の耐色性が 低下し、また。多すぎると触媒表面に水素気が高化し活 性が低下する。水蒸気源としては水分を含むものであれば種類を問わないが、できるだけ不純物の少ない物が望ましい。供給方法としてはキャリアガスで水分を搬造する方法が一般的であるが、液体状の水分をキャリアガス中に直接供給することもできる。さらに、触媒活性を制御するために水分量を制御できることが必要である。

【0014】また、固体酸触媒は、酸性点に水分子が吸着してプランスデット酸型の活性を発揮し、有機系パロゲン化合物からパロゲンを引き抜き、水素化分解する働きを呈する。この機能は、酸化物を複合化させ、酸点の 10強度と数を増やすことにより向上させることできる。このとき、固体酸触媒としては、シブカーチタニア、チタニアーシルコニア等が望ましい。

【0015】そして、固体酸触媒は、水率化分解した化合物を酸化分解して戊酸ガスと水まで分解する。この機能は、活性成分として自金や鋼等を添加することにより向上させることができる。また、添加する量は固体酸触媒に対する被覆率が10~50%であることが望まして、10%以下では活性向上が顕著でない。また、50%以上では、固体酸触媒の被覆により活性が低下してし、20まり

【0016】次に、固体酸触媒による反応を図2、図3に基づいて説明する。図2は、固体酸触媒としてシリカを用いた際の反応例であり、トリクロロエチンシの塩素C1が吸着され、水素と結合して脱離する反応を含している。

【0017】図3は反応式であり、トリクロロエチレンが脱水素化されてジクロロエチレンとなり、更に脱塩素化されて塩化ビニルとなる。そして、この塩化ビニルが更に脱塩素化されてエチンンとなり、これが酸化されて、二酸化炭素と水になる。つまり、有毒であったトリクロロエチレンが無害化されるのである。

【0018】次に、実際に有機系 ハロゲン化合物を分解 する処理について説明する。図1は、このような分解装 置の一実施例を示す構成図である。

【0019】図示のように、この分解装置は、3系統の\*

\* 人力管を有しており、それぞれから空気、酸素、水が供給されるようになっている。このうち、空気の供給管は、バルブ1を介して2系統に分岐しており、このうち、力は流量コントローラ6を介して予熱槽11の人力管10に接続されている。また、他方はバルブ2を介してバブリング槽5に導かれ、該バブリング槽5を通過した管気は流量計算を介して、やはり予熱槽11の人力管10に導かれている。

【0020】また、酸素はパルブ3、流量計8を介して 人力管10に導かれ、水はパルブ4、流量コントロージ 9を介して入力管10に導かれている。

【0021】子熱槽11は、無霜された混合ガスを予熱 するものであり、予熱安の混合ガスは触媒槽12、冷却 器13を介して排ガス処理設備へと導かれる。

【0022】以下、上述の分解装置を用いて実際に有機系のログン化合物を分解した結果について説明する。

【0023】まず、第1の例として、有機系パロゲン化合物としてトリクロロエチレンをパブリング標うに入れ、キャリア用空気でパブリングしてトリクロロエチレンを含むガスを作った。そして、そのガスに水分を加支、混合されたガス(流量51/分、トリクロロエチレン濃度1000ppm)を予熱槽11で200℃に加熱し、触媒槽5に供給した。触媒槽の中にはシリカ触媒を充填し、触媒槽から排出されたカスは治却後排ガス処理装置で処理した。そして、触媒評価のために触媒槽の入りロ・出口でガス濃度を測定し分解率を試算したとこう、出口ガス中のトリクロロエチンン濃度は1ppm未満であり、分解率99.9%であった。

【0024】そして、同様に、有機系へログン化合物の種類や水分量や触媒の種類(活性成分添加量は全て約10%)を変えて同様の試験を行い、非ガス中の濃度を測定し、分解率を試算した。その結果は次の表1に示す如一であり、フレオン、トリクロロエチレン、PCBとも濃度はすべて1ppm未満であった。

[0025]

【表1】

実施例		水蒸気		排ガス濃度
番号	ハロゲン化合物名	添加量	M	(ppm)
1	トリクロロエチレン	1. 0	シリカ	< 1
2	トリクロロエチレン	2. 0	シリカ	<1
3	トリクロロエチレン	5. 0	シリカ	<1
4	トリクロロエチレン	0. 5	シリカ	<1
5	トリクロロエチレン	2. 0	チタニア	<1
6	トリクロロエチレン	2. 0	ジルコニア	<1
7	トリクロロエチレン	2. 0	シリカーチタニア	<1
8	トリクロロエチレン	2. 0	チタニアージルコニア	<1
9	トリクロロエチレン	2. 0	白金ーシリカ	<1
10	トリクロロエチレン	2. 0	パラジウム/シリカ	<1
11	トリクロロエチレン	2. 0	クロムーシリカ	<1
12	トリクロロエチレン	2. 0	<b>銅</b> /シリカ	<1
13	トリクロロエチレン	2. D	コバルト/シリカ	< 1
14	トリクロロエチレン	2. 0	マンガン/シリカ	< 1
15	トリクロロエチレン	2. 0	白金-銅/シリカ	< 1
16	トリクロロエチレン	2. 0	パラジウム〜銅/シリカ	< 1
17	トリクロロエチレン	2. 0	クロムーコバルト/シリカ	< 1
18	トリクロロエチレン	2. 0	コパルトー銅/シリカ	< 1
19	トリクロロエチレン	2. 0	クロムー銅/シリカ	< 1
20	トリクロロエチレン	2. 0	クロムー銅/シリカーチタニア	< 1
21	トリクロロエチレン	2. 0	クロムー銅/チタニアージルコニア	< 1
22	クロロフロロカーボン	2. 0	シリカ	< 1
	(フロン13)			
23	クロロフロロカーポン	5.0	シリカ	< 1
	(フロン13)			
24	クロロフロロカーボン	2. 0	チタニアージルコニア	< 1
	(フロン13)			
25	クロロフロロカーボン	2. 0	クロムー銅/チタニアージルコニア	< 1
	<b>(フロン13)</b>			
26	クロロフロロカーボン	2. 0	匍/シリカ	< 1
	(フロン113)			
27	クロロフロロカーボン	2. 0	クロムー銅/チタニアージルコニア	< 1
	(フロン113)			
28	PCB	2. 0	シリカ	< 1
29	PCB	2. 0	チタニアージルコニア	< 1
30	PCB	2. 0	銅/シリカ	< 1
3 1	PCB	2. 0	クロムー鋼/チタニアージルコニア	< 1

一方、表1に示した結果と比較するために、本発明方法\*たを用いないときの排ガス中の各ハロゲン化合物の濃度を<br/>制定したところ、次の表2に示す如くの結果が得られ【 0 0 2 6 】

比較例 番号	ハロゲン化合物名	水蒸気	触 媒 名	排ガス濃度 (ppm)
1	トリクロロエチレン	0. 0	146	1000
2	トリクロロエチレン	2. 0	なし	1000
3	トリクロロエチレン	5. ŏ	นั้น	1000
4	トリクロロエチレン	0. 0	シリカ	100
5	トリクロロエチレン	0. 2	シリカ	50
6	トリクロロエチレン	10. 0	シリカ	5 0
7	トリクロロエチレン	0. 0	クロムー鍵/チタニアージルコニア	7 0
8	トリタロロエチレン	0. 2	クロムー銅/チタニアージルコニア	3 0
9	トリクロロエチレン	10. 0	クロムー銅/チタニアージルコニア	2 0
10	トリクロロエチレン	2. 0	アルミナ	200
1-1	トリクロロエチレン	2. 0	マグネシア	100
12	トリクロロエチレン	2. 0	カルシア	100
13	トリクロロエチレン	2. 0	ニッケル/シリカ	5
14	トリクロロエチレン	2. 0	鉄/シリカ	10
15	クロロフロロカーボン	0. 0	なし	1000
	(フロン13)			
16	クロロフロロカーポン	2. 0	なし	1000
	(フロン13)			
17	クロロフロロカーボン	0.0	シリカ	100
	(フロン13)			
18	クロロフロロカーボン	10. 0	シリカ	50
	(フロン13)			
19	クロロフロロカーボン	0.0	クロムー銅/チタニアージルコニア	80
	(フロン13)			i
20	クロロフロロカーポン	10. 0	クロムー銅/チタニアージルコニア	] 30
	(フロン13)			İ
2 1	クロロフロロカーポン	2. 0	アルミナ	300
				150
ZZ		2. 0	マグネンド	150
2 2		n 1	+1127	100
23		2. 0	717097	100
21		ם מ	for 11 2 / 13 -bs	1.0
24		2. 0	- 97 N= 29 N	10
25		2 0	鉄ノシリカ	1.5
4 5		۵. 0	1 × 2 9 77	19
26		n n	シリ <del>カ</del>	امروا
29		$\tilde{2}$ $\tilde{0}$		1 200
2 1 2 2 2 3 2 4 2 5 2 6 2 7 2 8 2 9	クロロフロロカーボン (フロロロカーボン (フロフロコカーボン (フロフロコカーボン (フロフロコカーボン (フロフロロカーボン (フロフロロカーボン (フロン13) クロロフロコカーボン (フロフロカーボン (フロン13) PCB PCB PCB	2. 0 2. 0 2. 0 2. 0 2. 0 0. 0 0. 0 2. 0 2	アルミナ マグネシア カルシア ニッケルーシリカ 鉄/シリカ シリカ クロムー銅/チタニアージルコニア アルミナ マグネシア	300 150 100 100 1500 500 200

表1、表2を比較して明らかなように、本発明方法を用いた場合の有機系 ハロゲン化合物の分解効率は著しく高いことが理解できる。

【0027】このようにして、第1実施例では、ガス化した有機系パロゲン化合物を空気雰囲気下で、パロゲンを水素化するのに必要な水素量の0.5倍の水蒸気を添加した後、固体酸触媒で分解している。従って、有機系パロゲン化合物を効率良く分解し無害化することができ 40るようになる。

【0028】次に、本発明の第2実施例について説明士る。発明者らば本願第2の発明に関し、有機ハロゲン化合物を液相で分解する方法の中で最も効率向上が期待できる触媒法について鋭意研究を重ね、酸素濃度10%以下の液相で酸化分解反応を行わせて無害化する方法について検討した結果、本願第2の発明を完成するに到った。以下これを具体的に説明する。

【0029】分解触媒を構成する活性成分は酸化分解の 機能を有し、なかでも白金、ハラジウム、銅、マンガレー50

が良好である。また、多孔質な活性炭担体による活性向 上の理由は活性炭表面が液相成分をはじくため、表面の 一部に気相が残存し、反応も気相で行われるためと考え られる

【0030】また、炭素質担体にデフロン粒子を分散させることにより活性が向上する。この理由は、デフロン粒子の混入により炭素質担体の撥水性を向上させるものと考えられる。デフロン粒子の混入方法は機械的に混ぜ合わせるだけで効果が発現するため特に問わないができるだけ微細に分散させることが望ましい。その最も重量比で1%から効果を発揮し10%で最大値を示しさらに量を増やすとその効果はなだらかに低下するため、10%程度加えることが望ましいといえる。

【0031】たお、この触媒は気体の有機ハロゲン化合物でも水蒸気を多量に含む場合には効果を発揮することが確かめられている。

【0032】次に、実際に有機ハロゲン化合物を液相で 分解する処理について説明する。図4は有機ハロゲン化 合物を液相で分解する際の分解装置を示す模式図であ る 図示のように、この分解装置は液相の有機ハロゲン 化合物と触媒とを注入して反応させる反応槽22と、触 媒を蓄える触媒槽25と、反応槽22中の水溶液を循環 させるためのボンフ24と、反応槽22及び触媒槽25 をそれぞれ加熱するヒータ23、26と、注入用バルブ 27と排出用バルブ28から構成されている。

【0033】このように構成された装置を使用し、い ま、第1の例として、有機ハロゲン化合物としてトリク ロロエチレンを1000ppm含む水溶液1000cc 10 (21) を内容積1000ccの反応槽22に入れヒー ター23で150Cに加熱しながら、ポンプ24で水溶 液を100cc/minの速度で循環させ触媒槽25を 通過させることによりトリクロロニチレンを分解させ た 触媒槽は80セルのハニカム刑状をした白金担持炭 素質触媒で構成されその大きさは直径2cm厚み5cm 容積60ccである。流通直後から分解は始まり30分\*

\*後には100%分解した。反応後の水溶液は強い酸性を 示したがその他の成分も検出されなかった。また、第2 の例として触媒をテフロン粒子混入の白金担持炭素質触 媒に変えた以外は同じ手段でトリクロロエチレンを分解 させた。流通直後から分解は始まり第1の例に比べて早 い速度で分解が進行し25分後には100%分解した。 反応後の水溶液も第1の例と同様に強い酸性を示したが その他の成分も検出されなかった。

【0034】更に、第3~第26の例として有機ハロゲ ン化合物の種類や溶媒の種類や加熱温度や触媒の種類を 変えて同様の試験を行い、30分後の液中の有機ニロゲ ン化合物の濃度を測定し分解率を試算した。その結果分 解率はすべて90%以上であった。その結果は次の表3 に言す通りである。

【0035】

【表3】

実施例	対象	SERF (non)	海市 (か)	触媒	デフロン( <b>等</b> (M)	分解率 (%)
		濃度 (ppm)	温度(℃)	<del>                                     </del>	テフロン量(%)	·
1	トリクロロエチレン	1000	150	Pt/C	0	100
2	トリクロロエチレン	1000	150	Pt/C	10	100
3	トリクロロエチレン	1000	150	P d / C	0	100
4	トリクロロエチレン	1000	150	C u / C	0	100
5	トリクロロエチレン	1000	150	Mn/C	0	100
6	トリクロロエチレン	1000	150	N i / C	0	9 5
7	トリクロロエチレン	1000	150	Co/C	0	9 5
8	トリクロロエチレン	1000	150	Cr/C	0	9 0
9	トリクロロエチレン	1000	100	P t / C	1 0	100
10	トリクロロエチレン	1000	100	P t / C	5	100
11	トリクロロエチレン	1000	100	Pt/C	2	9 5
12	トリクロロエチレン	1000	100	Pt/C	1	9 0
13	トリクロロエチレン	1000	100	P t / C	20	9 5
14	トリクロロエチレン	1000	100	P t / C	10	100
15	トリクロロエチレン	1000	100	Pt/C	10	9 0
16	トリクロロエチレン	1000	100	Pt/C	10	100
17	トリクロロエチレン	500	100	Pt/C	1 0	100
18	トリクロロエチレン	100	100	Pt/C	10	100
19	トリクロロエタン	1000	100	P t / C	10	100
20	フロン-11	1000	100	Pt/C	10	100
2 1	フロン-13	1000	100	Pt/C	10	100
22	フロン-113	1000	100	Pt/C	10	1 0.0
23	フロン-21	1000	100	Pt/C	1 0	100
24	P C B - 3 0 0	1000	100	Pt/C	1 0	100
25	PCB-500	1000	100	P t / C	10	100
26	PCB-700	1000	100	Pt/C	10	100

また、図4に示した装置を用いて、前述した各実施例と

類や加熱温度や触媒の種類を特許請求範囲外にして同様 比較するために、有機ハロザン化合物の種類や溶媒の種 50 の試験を行い、30分後の液中の有機ハロゲン化合物の

12

濃度を測定し分解率を試算した。分解率はすべて80% \*【0036】以下であり、その結果は表4に示すとおりであった。 \* 【表4】

比較例	対 象	濃度 (ppm)	湿度 (℃)	触 鍱	テフロン量(%)	分解率(%)
1	トリクロロエチレン	1000	150	Pt/Al2 03	0	50
2	トリクロロエチレン	1000	150	Pt/Al <sub>2</sub> 0 <sub>3</sub>	0	4 0
3	トリクロロエチレン	1000	150	Pt/ Al 2 03	0	30
4	トリクロロエチレン	1000	150	Pt/Al2 03	0	30
5	トリクロロエチレン	1000	150	Pt/ Ti O2	0	5 0
6	トリクロロエチレン	1000	150	Pt/ Si O2	0	50
7	トリクロロエチレン	1000	150	Pt/ 1 i 02	0	4.5
8	トリクロロエチレン	1000	150	Pt/ 2r 02	10	5 5
9	トリクロロエチレン	1000	200	Pt/Al2 8s	10	60
10	トリクロロエチレン	1000	250	Pt/Al2 03	10	8 0
11	トリクロロエチレン	100	150	Pt/Al2 03	10	50
12	トリクロロエチレン	1000	40	Pt/ C	10	40
13	フロンー11	1000	150	Pt/Alz 03	10	5 5
14	フロン-113	1000	150	Pt/Al2 03	10	5 5
15	P C B - 3 0 0	1000	150	Pt/Ala 03	1 0	5 0

そして、表3,表4を比較して明らかなように、本発明を用いた場合の有機ハロゲン化合物の分解効率は高いことが理解できる。

## [0037]

【発明の効果】以上説明したように、本願第1の発明では、ガス化した有機系パロゲン化合物を空気雰囲気下にで水蒸気を添加し、これを固体酸触媒にて分解している。そして、添加する水蒸気量は、当該有機系パロゲンを完全に水素化するのに必要な水素量の0.5~5倍と 30している。その結果、有機系パロゲン化合物を効率良く分解することができるようになり、経済的に優れその工業的価値は極めて大きい。また、本願第2の発明では触媒を構成する活性成分を自金、パラジウム、銅、マンガン、ニッケル、コバルト、クロムのうち少なくとも1種とし、担体を活性炭としている。従って、有機パロゲン化合物を液相にて効率良く分解・無害化することができるようになる。

#### ※【図面の簡単な説明】

【図1】本願第1の発明に係わる有機ハロゲン化合物の 分解装置を示す構成図である。

【図2】固体酸触媒の反応を示す説明図である。

【図3】トリクロロエチレンを分解する際の反応図であった。

【図4】本願第2の発明に係わる有機ハロゲン化合物の 分解装置を示す構成図である。

#### 0 【符号の説明】

- 5 - バブリング槽

1.1 予熱槽

12 触媒槽

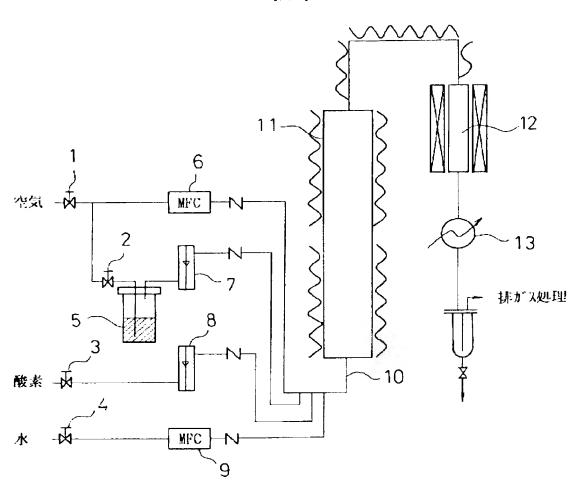
13 冷却器

2.1 水溶液

2.2 反応槽

24ボンプ25触媒槽

[[2] 1]



[図2]

固体酸触媒の表面

[図3]

I

I

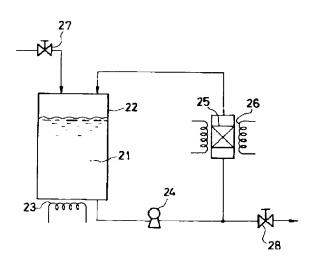
1fW

$$C = C$$
 $C = C$ 
 $C =$ 

CO

I

[[4]4]



# フロントページの続き

(51) Int. Cl. 5

識別記号 庁内整理番号

FΙ

技術表示箇所

B O 1 J 23/72 23/74

A 8017-4G

3 1 1 A 8017-4G

3 2 1 A 8017-4G